PCT WELTORGANISATION FÜR GEISTIGES EIGENTUM Internationales Büro
INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 7: H04B 1/707 A1

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer: WO 00/21209

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum:

13. April 2000 (13.04.00)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/DE99/03202

(22) Internationales Anmeldedatum: 5. Oktober 1999 (05.10.99)

(30) Prioritätsdaten:

198 45 620.4

5. Oktober 1998 (05.10.98)

DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): SYSTE-MONIC AG [DE/DE]; Am Waldschlößchen 1, D-01099 Dresden (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): AUE, Volker [DE/DE]; Bergmannstrasse 32, D-01309 Dresden (DE).

(74) Anwalt: LIPPERT, STACHOW, SCHMIDT & PARTNER; Postfach 19 24 38, D-01282 Dresden (DE).

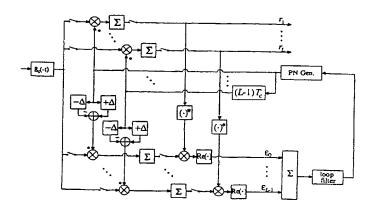
(81) Bestimmungsstaaten: AE, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW, ARIPO Patent (GH, GM, KE, LS, MW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OAPI Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht. Vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche zugelassenen Frist; Veröffentlichung wird wiederholt falls Änderungen

(54) Title: METHOD FOR RECEIVING SPREAD-SPECTRUM SIGNALS

(54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUM EMPFANG VON SPREIZSPEKTRUMSIGNALEN



(57) Abstract

The invention relates to a method for receiving spread-spectrum signals for fine time synchronization of correlators in a RAKE receiver. The objective of the invention is to produce a signal that is to be transmitted with the highest possible signal to noise ratio on the basis of the received signal. To achieve this, a higher level unit intervenes in the normal adjustment of a first basic time lag in a first RAKE finger and the normal adjustment of a second basic time lag in a second RAKE finger when the difference between the basic time lags of both RAKE fingers corresponds to a minimum level, and subsequently carries out a joint adjustment for both RAKE fingers, taking time error estimates for both RAKE fingers into account.

(57) Zusammenfassung

Der Erfindung, die ein Verfahren zum Empfang von Spreizspektrumsignalen zur zeitlichen Feinsynchronisation der Korrelatoren in einem RAKE-Empfänger betrifft, liegt die Aufgabe zugrunde, aus dem Empfangssignal das zu übertragende Signal mit einem größtmöglichen Signal-Rausch-Abstand zu erzeugen. Dies wird dadurch gelöst, daß zu der üblichen Regelung einer ersten Grund-Verzögerungszeit in einem ersten RAKE-Finger und der üblichen Regelung einer zweiten Grund-Verzögerungszeit in einem zweiten RAKE-Finger eine übergeordnete Einheit eingreift, wenn der Differenzbetrag der Grund-Verzögerungszeiten beider RAKE-Finger einen Mindestabstand erreicht, und danach unter Berücksichtigung der Zeitfehlerschätzwerte beider RAKE-Finger die Regelung für beide RAKE-Finger gemeinsam durchführt.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

ΑL	Albanien	ES	Spanien	LS	Lesotho	SI	Slowenien
AM	Armenien	FI	Finnland	LT	Litauen	SK	Slowakei
AT	Österreich	FR	Frankreich	LU	Luxemburg	SN	Senegal
ΑU	Australien	GA	Gabun	LV	Lettland	SZ	Swasiland
ΑZ	Aserbaidschan	GB	Vereinigtes Königreich	MC	Monaco	TD	Tschad
BA	Bosnien-Herzegowina	GE	Georgien	MD	Republik Moldau	TC	Togo
BB	Barbados	GH	Ghana	MG	Madagaskar	TJ	Tadschikistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MK	Die ehemalige jugoslawische	TM	Turkmenistan
BF	Burkina Faso	GR	Griechenland		Republik Mazedonien	TR	Türkei
BG	Bulgarien	HU	Ungam	ML	Mali	TT	Trinidad und Tobago
ВJ	Benin	ΙE	Irland	MN	Mongolei	UA	Ukraine
BR	Brasilien	IL	Israel	MR	Mauretanien	UG	Uganda
BY	Belarus	IS	Island	MW	Malawi	US	Vereinigte Staaten von
CA	Kanada	ΙT	Italien	MX	Mexiko		Amerika
CF	Zentralafrikanische Republik	JP	Japan	NE	Niger	UZ	Usbekistan
CG	Копдо	KE	Kenia	NL	Niederlande	VN	Vietnam
CH	Schweiz	KG	Kirgisistan	NO	Norwegen	ΥU	Jugoslawien
CI	Côte d'Ivoire	KP	Demokratische Volksrepublik	NZ	Neuseeland	ZW	Zimbabwe
CM	Kamerun		Korea	PL	Polen		
CN	China	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CU	Kuba	ΚZ	Kasachstan	RO	Rumänien		
CZ	Tschechische Republik	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
DE	Deutschland	LI	Liechtenstein	SD	Sudan		
DK	Dänemark	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
EE	Estland	LR	Liberia	SG	Singapur		

WO 00/21209 PCT/DE99/03202

Verfahren zum Empfang von Spreizspektrumsignalen

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zum Empfang von Spreizspektrumsignalen, bei dem aus einem mit einem Spreizcode kodiertem Sendesignal ein Empfangssignal empfangen und gefiltert wird. Danach wird in einem ersten Verfahrensteil in einem 10 ersten RAKE-Finger das gefilterte Empfangssignal in einer On-Time-Korrelation mit einem konjugiert komplexen Spreizcode, der um eine Grund-Zeitverzögerung zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und das Ergebnis in einem ersten Summierer summiert. Das Ergebnis der ersten Sum-15 mation wird als Informationssignal ausgegeben und der Summierer zurückgesetzt. Das gefilterte Empfangssignal wird auf zwei alternative Wegen weiterbearbeitet. Auf dem ersten Weg wird das gefilterte Empfangssignal in einer Late-Korrelation mit dem konjugiert komplexen Spreizcode des Sendesignales Multi-20 pliziert, der um eine erste Grund-Zeitverzögerung und einer die erste Grund-Zeitverzögerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, und in einem zweiten Summierer summiert. Das gefilterte Empfangssignal wird in einer Early-Korrelation mit 25 dem konjugiert komplexen Spreizcode multipliziert, der um die erste Grund-Zeitverzögerung und einer die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, und anschließend in einem dritten Summierer summiert. Anschließend 30 wird ein Differenzergebnis als Differenz aus dem Ergebnis der Early- und der Late-Korrelation ermittelt und der zweite und dritte Summierer zurückgesetzt.

Auf dem zweiten Weg wird das gefilterte Empfangssignal mit der Differenz aus dem konjugiert komplexen Spreizcode, der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung, zum gerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum

10

15

Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, und dem konjugiert komplexen Spreizcode, der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und in einem vierten Summierer summiert. Dadurch ist das Differenzergebnis gebildet. Nach dessen Weiterverarbeitung wird der vierte Summierer zurückgesetzt. Anschließend wird der Realteil des Produkts aus dem auf dem einen oder dem anderen Weg ermittelten Differenzergebnis und dem Informationssignal ermittelt als ein Fehlersignal und damit die Größe der Grundverzögerung gesteuert.

Parallel zum ersten Verfahrensteil werden in einem zweiten Verfahrensteil in einem zweiten RAKE-Finger die gleichen Verfahrensschritte mit einer zweiten Grund-Zeitverzögerung, die gegenüber der ersten Grund-Zeitverzögerung eine Differenz aufweist, durchgeführt und die Informationssignale der parallel durchgeführten Verfahrensteile zusammengefaßt.

Die Erfindung betrifft auch ein Verfahren mit dem gleichen Ablauf, bei dem jedoch das Empfangssignal nicht gefiltert wird sondern anstelle dessen mit einem gefilterten kojugiert komplexen Spreizcode multipliziert und die Produktsignale nicht summiert sondern integriert werden, wodurch die Korrelation erreicht ist.

Bei dem erfindungsgemäßen Verfahren werden RAKE-Empfänger eingesetzt, wie sie bei Price R., Green P. E. Jr., "A Communication Technique for Multipath Channels", Proc. IRE, vol 46, März 1958, Seiten 555-570, beschrieben sind. Der RAKE Empfänger ist eine Empfängeranordnung, die hervorragend für den Empfang von Spreizspektrumsignalen geeignet ist und dort Anwendung findet. Der konventionelle RAKE-Empfänger besteht aus einer Anzahl von Korrelatoren, die mit unterschiedlichem Zeitversatz das Spreizspektrumsignal entspreizen und das Schmalbandsignal zurückgewinnen.

Spreizspektrumtechniken der eingangs genannten Art, wie sie

30

bei Pickholtz R. L., Schilling D. L., Milstein L. B., "Theory of Spread Spectrum Communications - A Tutorial", IEEE Transactions on Communications, vol. COM-30. Mai 1982, Seiten 855-884 und bei Alois M. J. Goiser, Handbuch der Spread-Spectrum-Technik, Springer. 1998 beschrieben sind, wurden in der Vergangenheit ausschließlich für militärische Anwendungen zur Verschlüsselung und Tarnung von Signalen und zur Erhöhung der Störfestigkeit verwendet. Dabei wird ein schmalbandiges zu übertragenes Signal durch Multiplikation mit einer breitbandigen pseudo-zufälligen Spreizfolge multipliziert. Die Elemente der Zufallsfolge werden als Chips bezeichnet. Das resultierende Signal ist ebenfalls breitrandig. Anders ausgedrückt, wird das zu sendende Signal, d.h. das Sendesignal mit einem Spreizcode kodiert.

15

20

25

30

10

5

Beim Empfänger wird dieses Sendesignal empfangen und sodann als Empfangssignal weiterverarbeitet. Nach zu einem durch das Sendesignal definierten Zeitpunkt wird im Empfänger die gleiche breitbandige pseudo-zufälligen Spreizfolge, wie sie zur Kodierung des Sendesignals verwendet wird, d.h. der Spreizcode des Sendesignales, erzeugt. Dies ist aufgrund des Charakters der Pseudozufälligkeit möglich, wodurch mit gleichen technischen Mitteln und Voraussetzungen die gleiche Pseudozufallsfolge erzeugt werden kann. Dem Sender und dem Empfänger müssen nur gegenseitig die Mittel und Voraussetzungen der Erzeugung der Pseudozufallsfolge bekannt sein.

Durch Multiplikation mit der konjugiert-komplexen Spreizfolge, wird dann das ursprüngliche schmalbandige Signal im Empfänger zurückgewonnen.

Im zellularem Mobilfunk, wo eine begrenzte Bandbreite verschiedenen Teilnehmern zur Verfügung gestellt werden muß, ist dieses Verfahren ebenfalls attraktiv. Hier werden einfach verschiedenen Teilnehmern verschiedene pseudo-zufällige Spreizfolgen zugeordnet. Für den Empfänger, der den Spreizcode des gewünschten zu detektierenden Teilnehmer verwendet, verhalten sich die Signale der anderen Teilnehmer wie Rauschen.

Die zu übertragene Information läßt sich am Empfänger wiedergewinnen, so lange die Gesamtleistung der störenden Signale verträglich ist.

Seit wenigen Jahren wird Spreizspektrum im amerikanischem Mobilfunkstandard "IS-95" mit Erfolg eingesetzt. Direct-Sequence Spreizspektrum ist als grundlegendes Verfahren für den Mobilfunkstandard der dritten Generation "IMT-2000" vorgeschlagen worden und es ist wahrscheinlich, daß der Mobilfunkstandard der dritten Generation auf diesem Verfahren beruhen wird, da es eine einfache und flexible Vergabe des Spektrums an verschiedene Teilnehmer mit unterschiedlichen Bandbreiteanforderungen erlaubt.

Im Mobilfunk gelangt das gesendete Signal einer Basisstation meist nicht direkt, sondern nur über Umwege durch Mehrfachreflexionen zum Empfänger. Das empfangene Signal zeichnet sich durch eine Überlagerung dieser Mehrfachreflexionen aus, die sich nur durch Betrag, Phase und die dem Ausbreitungsweg entsprechende Laufzeitverzögerung unterscheiden. Jede über Reflexionen zum Empfänger gelangte Signalkomponente setzt sich wiederum aus einer Reihe von einzelnen Signalen mit geringen Laufzeitunterschieden zusammen, so daß die über einen bestimmten Weg zum Empfänger gelangte Signalkomponente dem schnellen Schwund ausgesetzt ist.

Aufgrund der günstigen Korrelationseigenschaften der Spreizspektrumsignale lassen sich mit einem RAKE-Empfänger durch
Korrelation mit entsprechend verzögerten pseudo-zufälligen
Spreizfolgen gezielt einzelne Pfade (Signalkomponenten) eines
Mehrwegesignals detektieren. Eine gemeinsame Verwendung der
Korrelationsergebnisse gestattet eine zuverlässigere Rekonstruktion der Information des Sendesignals, als wenn nur ein
einzelnes Korrelationsergebnis verwendet wird.

Herkömmliche Verfahren verwenden für jeden Korrelator eines RAKE-Empfängers einen Zeitfehlerschätzer, der durch Korrelation mit einem zusätzlichen positiven Zeitversatz und durch

5

10

15

20

25

30

10

25

30

eine weitere Korrelation mit einem negativen zusätzlichen Zeitversatz, den Zeitversatz zum optimalen Zeitversatz für den lokalen Zufallscodegenerator schätzt, für den der eigentliche Korrelator die maximale Signalleistung aus der Mehrwegesignal-komponente gewinnt. Korrelator und Zeitfehlerschätzer sind oftmals in einer übergeordneten Einheit, die auch noch weitere Schätzer enthalten kann, zusammengefaßt und die als RAKE-Finger bezeichnet wird. Das beschriebene Verfahren zur Zeitfehlerschätzung wird deshalb als Early-Late-Verfahren bezeichnet. Der geschätzte Zeitversatz wird vom RAKE Finger selbst oder von einer weiteren übergeordneten Einheit zur zeitlichen Nachführung, zur sogenannten zeitlichen Feinsynchronisation, benutzt.

Übliche zweckmäßige Implementierungen des Early-Late-Zeitfehlerschätzers kommen mit nur einem zusätzlichen Korrelator zur Zeitfehlerschätzung aus. Das Empfangssignal wird zunächst durch ein Empfangsfilter bandbegrenzt. Das Empfangsfilter stellt ein Wurzel-Nyquist-Filter dar, daß auf den Sendeimpuls des breitbandigen Spreizsignals angepaßt ist.

Nach Abtastung mit der Chip-Rate wird zur Korrelation und Entspreizung nur noch eine Summation über die Produkte der abgetasteten Werte mit den entsprechenden Elementen der konjugiert komplexen Spreizfolge benötigt.

Das Ergebnis des Summierers wird alle N Werte ausgelesen und der Summierer zurückgesetzt, wobei N die Zahl der Werte darstellt, die auf ein Datensymbol entfallen. Der so gewonnene Wert für jede Summe von N Werten ist der Schätzwert des Informationssignals für den RAKE-Finger.

Für das Early-Late-Verfahren wird parallel zu dieser Korrelation mit einem Versatz eine Korrelation mit der Differenz bestehend aus dem um eine halbe Chip-Dauer verzögerten und um eine halbe Chip-Dauer vorauseilenden konjugiert komplexen Spreizcode durchgeführt. Der Realteil des Produkts aus diesem Korrelationsergebnis mit dem konjugiert komplexen Korrela-

tionsergebnis für den Schätzwert des RAKE-Fingers liefert das Fehlersignal, daß zur zeitlichen Feinsynchronisation des RAKE-Fingers benutzt werden kann.

Die Feinsynchronisation wird in der Regel dadurch erreicht, daß das Fehlersignal durch ein schmalbandiges Filter geführt wird und das gefilterte Signal den lokalen Spreizcodegenerator steuert.

Nachteilig bei bekannten Verfahren zur zeitlichen Feinsyn-10 chronisation ist, daß die zur Zeitfehlerschätzung verwendeten Early-Late-Verfahren zwar für Kanäle mit nur einem Pfad optimal sind, jedoch bei Mehrwegesignalen, die sich nur durch geringen zeitlichen Versatz (gering in Bezug auf die Taktrate der Zufallsfolge) unterscheiden, d.h. wenn sich die Differen-15 zen der Umweglaufzeiten aufgrund der Bandbegrenztheit der Signale nicht mehr auflösen lassen, sehr störanfällig sind. Zum einen ist die Trägheit der sich in der Feinsychronisation befindlichen Regelschleifen auf die Veränderlichkeit der rela-20 tiven Zeitversätze der Mehrwegesignale ausgelegt, nicht aber auf die Veränderlichkeit des durch Bewegung hervorgerufenen schnellen Schwundes, so daß bei schnellerer Bewegung ein Nachführen des optimalen Zeitversatzes nicht möglich ist. anderen besteht die Möglichkeit, daß zeitlich benachbarte RAKE-Finger aufgrund des Mehrwegeprofils bei unabhängiger 25 Regelung denselben zeitlichen Versatz finden. Dies ist in sofern nicht wünschenswert, als daß in diesem Fall keine zusätzliche Information aus dem Empfangssignal gewonnen wird. Von einer Korreliertheit der Ausgangsdaten der RAKE Finger 30 kann bei einem relativen Zeitversatz von weniger als einer Taktdauer der Zufallsfolge ausgegangen werden. Bei bekannten Verfahren wird daher einer von zwei zeitlich benachbarten RAKE Fingern abgeschaltet, wenn eine zuvor festgelegte minimale zeitliche Differenz zwischen den RAKE-Fingern aufgrund der individuellen Feinsynchronisation unterschritten wurde. 35 bestimmten Fällen hätte sich aus einem weiteren RAKE Finger mit dem erlaubten minimalen zeitlichen Versatz durchaus noch Information gewinnen lassen können.

Es ist somit Aufgabe der Erfindung, ein Verfahren zum Empfang von Spreizspektrumsignalen anzugeben, mit dem aus dem Empfangssignal das zu übertragende Signal mit einem größtmöglichen Signal-Rausch-Abstand erzeugt werden kann.

5

Gemäß der Erfindung wird diese Aufgabe dadurch gelöst, am Verfahrensanfang der Betrag der Differenz aus der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung größer ist als eine Mindestdifferenz und daß bei Erreichen der Mindestdifferenz während des Verfahrensablaufs durch die Differenz aus der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung das Fehlersignal des ersten Verfahrensteiles und des zweiten Verfahrensteiles addiert wird. Diese Summe wird als neues Fehlersignal zur Steuerung der Grundverzögerung in beiden Verfahrensteilen genutzt.

15

20

25

10

Der Vorteil der erfindungsgemäßen Anordnung besteht darin, daß bei Kanälen, bei denen die Laufzeitdifferenzen der Mehrwegepfade in etwa der Chip-Dauer entsprechen oder darunter liegen, d.h., nicht mehr vom Empfänger aufgelöst werden können, immer noch mehrere RAKE-Finger genutzt werden können, um mehr Information aus dem Empfangssignal über das Sendesignal zu gewinnen, als daß es mit herkömmlichen Verfahren möglich ist. D.h., die in den Mehrwegesignalkomponenten enthaltene Information läßt sich auch dann noch effektiv ausnutzen, wenn ein genaues Bestimmen der Pfade aufgrund der Laufzeitunterschiede nicht mehr möglich ist. Der mittlere Synchronisationsfehler fällt für die erfindungsgemäße Anordnung geringer aus.

30

Die Varianz des Zeitversatzes für eine Gruppe von RAKE-Fingern bei nicht auflösbaren Mehrwegesignalen ist durch das erfindungsgemäße Feinsynchronisationsverfahren geringer, als es bei einem einzelnen RAKE-Finger in diesem Fall ist.

35

Das Verfahren findet den zeitlichen Versatz für die Gruppe von RAKE-Fingern, für die Maximal-Ratio-Combining (MRC) als Verfahren zur Zusammenführung der Korrelationsergebnisse der RAKE Finger, den maximalen Signal-Störabstand liefert. MRC ist das Verfahren, daß den maximalen Signal-Störabstand beim Zusammen-

führen von Eingangssignalen mit unkorreliertem Rauschen liefert.

Das Verfahren ist nicht-kohärent, d.h., eine Information der Trägerphase wird zur Feinsynchronisation nicht benötigt. Damit ist das Verfahren nicht auf weitere Kanalschätzverfahren angewiesen, deren Funktion in Mehrwegeschwundkanälen nicht immer gewährleistet sein muß. Das Verfahren ist für kohärente und nicht-kohärente Übertragungsverfahren gleichermaßen geeignet.

10

15

25

30

5

Das Verfahren basiert auf einem nicht-kohärenten Verfahren zum Finden des optimalen Zeitversatzes eines Korrelators bei Nichtvorhandensein von Mehrwegeausbreitung, das mit nur einem zusätzlichen Korrelator auskommt (Bild 1). Darüber hinaus wird mit dem Differenzcode korreliert, der bei Direct-Sequence Spreizspektrum im Mittel aus 50 Prozent Nullen besteht, was eine Implementierung ermöglicht, bei der die Leistungsaufnahme bis zu 50 Prozent reduziert ist.

In einer günstigen Ausgestaltung des erfindungsgemäßen Verfahrens ist vorgesehen, das die Mindestdifferenz einer Chipdauer entspricht.

Damit ist das Rauschen der Informationssignale in beiden verfahrensteilen unkorreliert.

In einer weiteren Ausgestaltung des erfindungsgemäßen Verfahrens ist vorgesehen, daß bei einer Reduzierung einer ursprünglich großen Differenz zwischen der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung während des Verfahrensablaufes auf die Mindestdifferenz, der erste und der zweite RAKE Finger gruppiert werden. Die Verfahrensschritte werden fortan gemeinsam für die Gruppe durchgeführt.

Dabei ist es möglich, das erfindungsgemäße Verfahren dadurch fortzubilden, daß ein RAKE-Finger aus der Gruppe entfernt wird wenn sich bei der Abarbeitung der Verfahrensschritte die Differenz zwischen der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzöge-

rung auf einen Wert größer als die Mindestdifferenz einstellt.

Weiterhin ist es möglich, daß eine Gruppe von Beginn der Verfahrensabarbeitung an unabhängig von der Differenz zwischen erster und zweiter Grund-Zeitverzögerung initiiert wird.

Damit können Informationen von benachbarten Mehrwegepfaden von vornherein ausgenutzt werden.

Dabei ist zu erwarten, daß durch die Gruppierung die Varianz des Regelsignals merklich reduziert ist, was aufgrund der verbesserten Ausnutzung des Mehrwegekanals durch die Anordnung erklärt werden kann. Hierzu ist in einer weiteren Ausgestaltung des Verfahrens vorgesehen, daß zu einem ersten RAKE-Finger ein zweiter RAKE-Finger, dessen Grundverzögerung sich um den Mindestabstand zum ersten RAKE-Finger unterscheidet, hinzugefügt wird, wodurch der erste und der zweite RAKE-Finger eine Gruppe bilden oder ein dritter RAKE-Finger mit Mindestabstand zu einer Gruppe von RAKE-Fingern hinzugefügt wird, wodurch sich die Zahl der RAKE-Finger in einer Gruppe erhöht.

Es ist wahrscheinlich, daß benachbarte Mehrwegepfade nicht immer von der Akquisitionseinheit erkannt werden und zunächst nur ein einzelner RAKE-Finger zur Detektion für diese Pfade verwendet wird. Aufgrund der durch den schnellen Schwund hervorgerufenen Veränderlichkeit des Kanals ist in diesem Fall mit einer erhöhten Varianz des Zeitfehlersignals bzw. des Zeitversatzes des RAKE-Fingers zu rechnen. Durch eine Beobachtung (Messung) dieser Varianz wird es möglich, eng benachbarte Mehrwegeausbreitung zu erkennen. Damit kann ein weiterer RAKE-Finger, dessen Grundverzögerung sich um den Mindestabstand zum ersten unterscheidet, dem ersten zugewiesen werden, wodurch beide RAKE-Finger eine Gruppe bilden und das gewünschte Ergebnis erzielt ist.

Die Erfindung soll nachfolgend anhand zweier Ausführungsbeispieles näher erläutert werden. In den zugehörigen Zeichnungen zeigt

25

30

WO 00/21209 PCT/DE99/03202

10

- Fig. la ein Beispiel einer Impulsantwort mit auflösbarem Mehrwegprofil nach dem Stand der Technik,
- Fig. 1b ein Beispiel für eine Impulsantwort mit nichtauflösbarem Mehrwegprofil nach dem Stand der Technik,
 - Fig. 1c ein gleiches Beispiel für eine Impulsantwort wie in Fig. 1b mit anderen Phasen
- 10 Fig. 2 eine tabellarische Übersicht über die im Beispiel zum Stand der Technik benutzte relative Pfadverzögerungen und Kanalkoeffizienten.
- Fig. 3 die Darstellung eines Early-Late-Feinsynchronisationsverfahren nach dem Stand der Technik
 - Fig. 4 eine Darstellung einer Ableitung und Näherung eines Cosinusimpulses mit 22 % Roll-Off nach dem Stand der Technik,
- Fig. 5 eine Darstellung der Amplitude einer Impulsantwort eines Kosinusimpulses mit 22% Roll-Off nach dem Stand der Technik,
- 25 Fig. 6 ein Blockdiagramm einer Basisimplementierung eines RAKE-Empfängers,
 - Fig. 7 ein prinzipielles Blockdiagramm der Basisbandimplementierung des RAKE-Empfängers,
 - Fig. 8 eine Darstellung eines Early-Late-Feinsynchronisationsverfahren mit einer Korrelation mit dem zeitkontinuierlichen Spreizcode,
- 35 Fig. 9 eine Darstellung eines auf einer Pilotsequenz basierenden, kohärenten RAKE Empfängers mit zweifacher
 Antennen-Diversity für Quadratur-Phase-Shift-Keying
 (QPSK) und

20

Fig. 10 ein Schleifenfilter.

Vor der Beschreibung der Ausführungsbeispiele soll das Verfahren nach dem Stand der Technik beispielhaft anhand eines Systemmodells näher erläutert werden:

$$s(t) = \operatorname{Re}\{v(t)e^{j\omega_c t + \phi_c}\} \tag{1}$$

Das Sendesignal s(t) sei

wobei $\omega_{\rm c}$ die Trägerfrequenz, $\phi_{\rm c}$ ein Phasenversatz definieren und v(t) das komplexe zu sendende Basisbandsignal ist.

$$V(t) = \sqrt{2P} \sum_{n=-\infty}^{\infty} c_n g_c(t - nT_c)$$
 (2)

10

5

c_n sind die Chips mit $|c|=1\cdot g_c(t)$ ist die Impulsantwort eines Wurzelnyquistimpulsformungsfilters (z.B. eines Wurzelkosinusfilters) mit Autokorrelationsfunktion

$$R_c(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} g_c^*(t) g_c(t + \tau) dt$$
 (3)

Das Rauschen $\tilde{\mathbf{n}}(\mathsf{t})$, welches am Empfänger anliegt, wird durch

$$\tilde{n}(t) = [\tilde{n}_I(t) \cos(\omega_c t) - \tilde{n}_Q(t) \sin(\omega_c t)] \tag{4}$$

beschrieben wobei $\tilde{n}_{r}(t)$ und $\tilde{n}_{q}(t)$ zwei unabhängige mittelwertfreie Gaußprozesse mit einseitiger spektraler Leistungsdichte N_{0} W/Hz sind. Es wird davon ausgegangen, daß das am Empfänger anliegende Signal durch das Empfangsfilter geführt wird und in das Basisband gemischt wird. Das Empfangsfilter ist ein der Impulsform eines Chips angepaßtes Filter mit $g_{c}(-t)$ als Impulsantwort. Darüber hinaus sei $\xi(\tau)$ die Kanalimpulsantwort eines im weiten Sinn stationären Kanals mit unkorrelierten Überlagerungen (WSSUS),

$$\xi(\tau) = \sum_{i=1}^{p} \xi_i \delta(\tau - \tau_i)$$
 (5)

 $h(\tau)$ definiere die gesamte Impulsantwort unter Einbeziehung von Sende- und Empfangsfilter, d.h.,

$$h(\tau) = \sum_{i=1}^{p} \xi_i R_c(\tau - \tau_i)$$
 (6)

5 Das empfangene durch das Chip-Matched-Filter geführte Signal ist

$$r(t) = \sqrt{2P} \sum_{n=-\infty}^{\infty} \sum_{i=1}^{p} c_n R_c (t - nT_c - \tau_i) e^{j\phi_c} + n(t)$$
 (7)

wobei

$$n(t) = n_r(t) + jn_o(t)$$
 (8)

 $n_{\rm I}(t)$ und $n_{\rm Q}(t)$ zwei unabhängige mittelwertfreie Gaußprozesse mit beidseitiger spektraler Leistungsdichte $N_{\rm Q}/2$ G(f) und Autokorrelationsfunktion $N_{\rm Q}/T_{\rm G}$ R_c(t) sind.

Ein Beispiel für eine Impulsantwort, die aus drei Pfaden besteht, ist in Fig. la dargestellt. Die entsprechende Kanalimpulsantwort $h(\tau)$ ist ebenfalls dargestellt wobei ein Wurzelkosinusfilter mit 22 Prozent Roll-Off-Faktor als Sende- und Empfangsfilter benutzt wurde.

Die Verzögerungen und komplexen Kanalkoeffizienten ξ_i sind in Fig 2 aufgeführt. Es ist offensichtlich, daß ein Early-Late-Verfahren zur Feinsynchronisation mit einem Versatz von $\Delta <= T_c$ angewendet werden kann, um die Verzögerungen τ_i nachzuführen. Die meisten Early-Late-Synchronisationsverfahren benutzen $\Delta = T_c/2$, aber auch andere Werte sind möglich.

Ein Early-Late-Fehlerschätzer, der nur einen zusätzlichen Korrelator benötigt, ist in Fig. 3 dargestellt und wird oft als Dot-Product-Discriminator bezeichnet. Das Empfangssignal wird hierbei mit der Differenz aus dem um $T_{\rm c}/2$ verzögerten und $T_{\rm c}/2$ vorauseilenden Code korreliert. Die Abhängigkeit des Ergebnisses von der Kanalphase wird durch nachfolgende Multi-

15

20

25

10

15

plikation mit dem konjugiert komplexen Korrelationswert des unverzögerten Codes eliminiert. In der in Fig. 3 gezeigten Implementierung wird das Signal zunächst durch ein als loop filter bezeichnetes Chip-Matched-Filter geführt und dann im Chiptakt abgetastet. Der Realteil des Produkts aus Differenzcode und unverzögerter Codekorrelation ist das Fehlersignal ϵ , welches anschließend durch das sogenannte Schleifenfilter geführt wird und die Phase des Codegenerators steuert. In einem flachen Kanal kann die Struktur dieses Early-Late-Fehlerschätzers aus der Problemstellung zur Empfangsleistungsmaximierung am Ausgang des unverzögerten Codekorrelators motiviert werden. Die Ausgangssignalleistung P_s des unverzögerten Codekorrelators ist

$$P_s(\epsilon) = 2P |\xi|^2 N_{PG}^2 |R_c(-\epsilon)|^2$$
 (9)

wobei N_{PG} den Spreizfaktor definiert. Die notwendige und hin-reichende Bedingung für ein maximales P_s für $-T_c < \epsilon < T_c$ lautet

$$\frac{d}{d\epsilon}P_s(\epsilon) = 0 \tag{10}$$

Die Ableitung von P_s nach ϵ lautet

$$\frac{d}{d\epsilon}P_{s}(\epsilon) = -4PN_{PG}^{2} |\xi|^{2}R_{c}^{*}(-\epsilon)\frac{d}{d\epsilon}R_{c}(-\epsilon)$$

$$= -4PN_{PG}^{2} |\xi|^{2}R_{c}^{*}(-\epsilon)\lim_{\delta \to 0} \frac{R_{c}(-\epsilon + \delta) - R_{c}(-\epsilon - \delta)}{2\delta}$$
(11)

Der linke Teil von Gleichung (11) ist das konjugiert komplexe 20 Korrelationssignal des unverzögerten Codes. Der Grenzwert läßt sich durch den Differenzenquotienten

$$\lim_{\delta \to 0} \frac{R_c(-\epsilon + \Delta) - R_c(-\epsilon - \delta)}{2\delta} \approx \frac{R_c(-\epsilon + \Delta) - R_c(-\epsilon - \Delta)}{2\Delta}$$
 (12)

annähern, welcher sich durch Korrelation mit dem Differenzcode erhalten läßt. Die Ableitung und die Approximation mit Hilfe des Differenzenquotienten ist in Fig. 4 für einen Kosinusimpuls mit 22 Prozent Roll-Off und $\Delta=T_c/2$ beispielhaft dar-

gestellt.

5

10

15

20

25

Das Rauschen der Korrelatorausgänge kann für die Laufzeitverzögerungen der Pfade nach Fig. la als unkorreliert angenommen werden, so daß eine Mehrwegezusammenführung nach dem Prinzip des Maximal-Ratio-Combinings möglich ist.

Der Betrag der Autokorrelationsfunktion $R_c(\tau)$ ist in Fig. 5 dargestellt. Für $|\tau| > 0.85T_c$ ist der Betrag von $R_c(\tau)$ kleiner als -14 dB, d.h., für die entsprechende Sende- und Empfangsfilterpaar kann das Rauschen nach dieser Verzögerung als praktisch unkorreliert angenommen werden, wenn für alle $|\tau_i - \tau_j| > 0.85T_c$ mit i<>j und 1<=i,j<p gilt. Für $|\tau_i - \tau_j| = nT_c$, n integer, ist das Rauschen unkorreliert, da $R_c(nT_c) = 0$ ist.

Eine Kanalimpulsantwort, bei der sich die Mehrwegepfade nicht auflösen lassen, ist in Fig. 1b dargestellt, wobei die Koeffizienten aus Fig. 1a beibehalten wurden. Die relativen Zeitverzögerungen wurden hingegen um den Faktor drei gestaucht. Wenn zunächst mehrere RAKE-Finger diesem Kanalprofil zugewiesen werden und die zeitliche Feinsynchronisation unabhängig für jeden RAKE-Finger durchgeführt wird, dann findet jeder RAKE-Finger unabhängig von einander das Korrelationsmaximum bei 0.35 Tc. Offensichtlich lassen sich für diese kurzen relativen Verzögerungen die Ausgänge der RAKE-Finger nicht mehr als unabhängig ansehen. Eine Dekorrelation der RAKE-Finger durch Multiplikation mit der Inversen der Korrelationsmatrix ist zwar möglich, bedeutet aber einen nicht zu vernachlässigen Rechenaufwand.

Darüber hinaus ist die Korrelationsmatrix um so schlechter konditioniert, je geringer der relative Zeitversatz der RAKE-Finger ist. Eine schlecht konditionierte Matrix kann zu Stabilitätsproblemen und einer verringerten Leistungsfähigkeit des Empfängers führen. Bei herkömmlichen Empfängern vereinigt ein Regelkreis deshalb RAKE-Finger, wenn die zeitlich Differenz zwischen den Fingern kleiner als ein zuvor vorgegebener Minimalabstand wird. Dies geschieht i.d.R. derart, daß der RAKE-Finger, der die meiste Signalleistung empfängt, belassen wird,

und der RAKE-Finger, der weniger Signalleistung empfängt, aus dem Detektionsprozess herausgenommen wird. Dieser kann dann anderen Mehrwegepfaden neu zugeordnet werden.

- Wird jedoch nur ein RAKE-Finger benutzt, um das Signal aus der Impulsantwort nach Fig. 1b zu detektieren, geht dem Empfänger unweigerlich Signalleistung verloren. Darüber hinaus wird die Synchronisation durch die Mehrwegeausbreitung gestört. Üblicherweise ist die zeitliche Veränderlichkeit der Amplitudenwerte und Phasen der Kanalkoeffizienten ξ_i erheblich größer, als es bei den relativen Zeitverzögerungen τ_i der Mehrwegepfade der Fall ist.
- Wenn sich die einzelnen Mehrwegepfade nicht mehr zeitlich auflösen lassen, so tragen sie konstruktiv oder destruktiv zur gesamten Kanalimpulsantwort bei, was wiederum eine schnelle zeitliche Veränderlichkeit der Position der Maxima der Kanalimpulsantwort zur Folge hat.
- Um dieses Verhalten zu veranschaulichen, wurde die Phase des Kanalkoeffizienten ξ₂ um 180 Grad gedreht und die resultierende Kanalimpulsantwort in Fig. 1c dargestellt. Synchronisationsparameter wie die Bandbreite der Regelschleife usw. sind jedoch auf die zeitliche Veränderlichkeit der relativen Verzögerung eines bestimmten Pfads abgestimmt, nicht aber auf den schellen Schwund. Damit wird deutlich, daß in dem Fall, in dem die Dopplerbandbreite die Bandbreite der Regelschleife übersteigt, eine weitere Verminderung der Leistungsfähigkeit des Empfängers bedingt durch das Unvermögen des Synchronisationsverfahrens, mit der schnellen Veränderlichkeit des Kanals schrittzuhalten, gerechnet werden kann.

Das erfindungsgemäße Verfahren zur Feinsynchronisation, wie es in den beiden nachfolgenden Ausführungsbeispielen erläutert wird, das für nichtauflösbare Mehrwegeausbreitungskanäle geeignet ist und diese immer noch ausnutzen kann, besteht aus einer Zahl von RAKE-Finger, welche einen Korrelator für den zeitrichtigen Schätzwert ri und einen Zeitfehlerschätzer nach

WO 00/21209

5

10

15

20

25

PCT/DE99/03202

Fig. 3 enthalten. Solange der Abstand von Mehrwegepfaden groß in bezug auf die Chipdauer ist, wird die zeitliche Feinsynchronisation für jeden RAKE-Finger unabhängig durchgeführt. Wenn sich jedoch der Abstand der Mehrwegepfade in der Größe der Chipdauer bewegt oder kleiner als diese ist, wird eine Gruppe von RAKE-Fingern mit gleichem zeitlichen Versatz diesen zugeordnet, wobei der Abstand der RAKE-Finger der minimal zugelassene Abstand im RAKE-Empfänger ist.

16

Die Feinsynchronisation wird dann gemeinsam für diese Gruppe durchgeführt, um die optimale zeitliche Einstellung der Pseudorauschfolge unter Beibehaltung des zeitlichen Versatzes der RAKE-Finger zu finden. Zunächst wird davon ausgegangen, daß der minimal zugelassene Abstand die Chipdauer Tc ist, für die Werte r, unkorreliert sind und damit Maximal-Ratio-Combining zur Mehrwegezusammenführung möglich ist. In jedem Fall stellt eine Kontrolleinheit während der Feinsynchronisation sicher, daß der Abstand zwischen RAKE-Finger niemals den minimal erlaubten Abstand unterschreitet. Ist ein ursprünglich großer Abstand zwischen zwei RAKE Fingern während der Feinsynchronisation auf den minimalen Abstand reduziert worden, dann werden die RAKE Finger gruppiert und die Feinsynchronisation fortan gemeinsam für die Gruppe durchgeführt. Im folgenden wird gezeigt, daß sich unter Verwendung des Early-Late-Schätzers aus Fig. 3 in jedem RAKE-Finger sich das Gesamtzeitfehlersignal für eine Gruppe von L RAKE-Fingern sich einfach aus der Summe der Einzelzeitfehlersignale aus allen sich in einer Gruppe befindlichen RAKE-Fingern ergibt.

Der i-te komplexe Kanalkoeffizient h_i vom i-ten RAKE-Finger ist der Abtastwert von $h(\tau)$ zum Zeitpunkt $iT_c-\epsilon$, wobei ϵ den zu optimierenden Versatz darstellt. Es ist

$$h_i(-\epsilon) = h(iT_c - \epsilon) \tag{13}$$

Da die Rauschleistung als konstant für jeden RAKE-Finger angenommen werden kann, besteht die Aufgabe der Feinsynchronisationseinheit darin, den Versatz zu finden, der die maximale Signalausgangsleistung liefert. Die Signalleistung $P_s(\epsilon)$ nach

der Mehrwegezusammenführung ist direkt proportional zu der Summe über die Betragsquadrate der Kanalkoeffizienten, d.h.,

$$P_{s}(\epsilon) = c \sum_{i=0}^{L-1} |h_{i}(-\epsilon)|^{2}$$
 (14)

wobei c eine Konstante ist. Die notwendige Bedingung dafür, daß $P_s(\epsilon_0)$ maximal ist, ist daß die Ableitung von P_s für den Versatz ϵ_0 gleich null ist. Die Ableitung von (14) bzgl. ϵ ist

$$\frac{d}{d\epsilon} P_{s}(\epsilon) = -c \sum_{i=1}^{L-1} h_{i}^{*}(-\epsilon) \frac{d}{d\epsilon} h_{i}(-\epsilon)$$

$$= -\sum_{i=1}^{L-1} h_{i}^{*}(-\epsilon) \lim_{\delta \to 0} \frac{h_{i}(-\epsilon + \delta) - h_{i}(-\epsilon - \delta)}{2\delta}$$
(15)

wobei der Grenzwert durch den Differenzenquotienten

$$\lim_{\delta \to 0} \frac{h_i(-\epsilon + \delta) - h_i(-\epsilon - \delta)}{2\delta} \approx \frac{h_i(-\epsilon + \Delta) - h_i(-\epsilon - \Delta)}{2\Delta}$$
 (16)

genähert werden kann. Unabhängig davon stellt (15) die Summe über alle Fehlerschätzwerte der einzelnen RAKE-Finger dar. Es kann also gefolgert werden, daß die Summe der Fehlerschätzwerte jedes einzelnen RAKE-Fingers einer aus L RAKE-Fingern bestehenden Gruppe, daß gesuchte Fehlersignal zur Feinsynchronisation der Gruppe darstellt.

Fig. 6 zeigt den vorgestellten RAKE-Empfänger für eine aus L Fingern bestehenden Gruppe. Der Early-Late Versatz ist $2\Delta=T_{\rm c}$. Das zusammengeführte Fehlersignal der Gruppe wird durch das gemeinsame Schleifenfilter geführt, dessen Ausgangssignal den Pseudorauschgenerator der Gruppe steuert.

In dem ersten Ausführungsbeispiel zeigt Fig. 7 das prinzipielle Blockdiagramm der Basisbandimplementierung des RAKE-Empfängers.

Es wird davon ausgegangen, daß das empfangene Signal bereits ausreichend verstärkt wurde und mit Hilfe eines IQ-Demodulators in das Basisband konvertiert wurde und als komplexwertiges Basisbandsignal vorliegt. Dieses Signal wird nun zunächst

20

25

WO 00/21209 , PCT/DE99/03202

18

durch das Chip-Matched-Filter geführt, welches K RAKE-Fingern zur Verfügung gestellt wird. Jeder RAKE-Finger enthält einen Korrelator, mit dem mit einem bestimmten Zeitversatz, (der Zeitverzögerung des RAKE-Fingers) eine Korrelation mit dem Signal durchgeführt wird ("On-Time" Korrelation). Dies geschieht dadurch, daß das Signal mit der gewünschten Zeitverzögerung zunächst im Chiptakt abgetastet wird. Die Abtastwerte werden dann mit dem konjugiert komplexen Spreizcode (PN-Code) multipliziert und die Mittelwerte über die einem schmalbandigen Datensymbol entsprechenden Werte gebildet. Die Mittelwerte sind die Schätzwerte für das Datensymbol des jeweiligen RAKE-Fingers. Der Spreizcodegenerator jedes RAKE-Fingers hat eine unterschiedliche Zeitverzögerung zum Eingangssignal. Die von den RAKE-Fingern unabhängig gelieferten Schätzwerte eines Datensymbols werden dann im "Combiner" zusammengeführt, wobei Maximal-Ratio-Combining (MRC) benutzt wird. Jeder RAKE-Finger liefert neben dem soeben beschriebenen Korrelationswert zur Gewinnung des Schätzwertes für das Datensymbol, einen Zeitfehlerschätzwert. Der Zeitfehlerschätzwert ist ein Schätzwert für die Differenz zwischen dem aktuellen Zeitversatz des lokalen PN-Generators des RAKE-Fingers zum Eingangssignal und dem optimalen Zeitversatz. Zur Bildung dieses Schätzwerts für den Zeitfehler wird eine Korrelation mit dem der On-Time-Korrelaum eine bestimmte relative Zeitverzögerung Δ vorauseilenden Code (Early-Schätzung) und eine weitere Korrelation mit dem um Δ verzögerten Code (Late-Schätzung) durchgeführt. Dabei entsprechen 2A in der Regel der Chipdauer. Es sind aber auch andere Werte möglich.

Danach wird die Differenz zwischen dem Late und Early-Schätzwert gebildet. Dieses Ergebnis kann auch durch eine einzelne
Korrelation mit dem Differenzcode bestehend aus der Differenz
zwischen dem um Δ verzögerten und Δ vorauseilendem Code durchgeführt werden. Anschließend wird der Realteil des Produkts
zwischen diesem Ergebnis und dem konjugiert komplexen Schätzwert der On-Time-Korrelation gebildet. Der so gewonnene Wert
ist der Zeitfehlerschätzwert für das entsprechende Datensymbol
und wird als Zeitfehlersignal aus dem RAKE-Finger herausge-

5

10

15

20

führt. Für den Fall, daß sich die relative Zeitverzögerung eines betrachteten RAKE-Fingers um mehr als einen minimalen zeitlichen Abstand von den Zeitverzögerungen der anderen RAKE-Finger unterscheidet, wird dieses Signal zur Steuerung der Zeitverzögerung des PN-Codes des RAKE-Fingers verwendet, indem es lediglich zur Unterdrückung von Rauscheinflüssen nur noch durch ein schmalbandiges Filter geführt wird.

Das Filter kann sich auch in der zeitlichen Feinsynchronisationseinheit (timing control) befinden. Das Filter ist so auszulegen, daß die Stabilität der Regelschleife gewährleistet ist. Die so beschriebene Anordnung für einen RAKE-Finger ist bereits in Fig. 3 dargestellt.

Alternativ dazu ist es möglich, die Korrelation mit dem zeitkontinuierlichen Spreizcode vorzunehmen, wie dies in Fig. 8
dargestellt ist. Der zeitkontinuierliche Code wird durch eine
Pulsformung der Chipfolge durch Filterung mit dem
Pulsformungsfilter erzeugt. Analog zu Fig. 3 werden hier die
Signale im zeitkontinuierlichen multipliziert und entsprechend
der Symboldauer integriert. Der Integrationswert wird nach der
Symboldauer ausgelesen.

Die Feinsynchronisationseinheit hat die Möglichkeit, auf den Zeitversatz jedes einzelnen RAKE-Fingers Einfluß zu nehmen. Darüber hinaus sind ihr die relativen Zeitverzögerungen aller RAKE-Finger bekannt.

Wenn sich der Abstand der Mehrwegepfade in der Größe der Chipdauer bewegt oder kleiner als dieser ist, wird eine Gruppe von RAKE-Fingern mit gleichem zeitlichen Versatz diesen zugeordnet, wobei der Abstand der RAKE-Finger der minimal zugelassene Abstand im RAKE-Empfänger ist. Die Feinsynchronisation wird dann gemeinsam für diese Gruppe durchgeführt, um die optimale zeitliche Einstellung der Pseudorauschfolge unter Beibehaltung des zeitlichen Versatzes der RAKE-Finger zu finden.

Zunächst wird davon ausgegangen, daß der minimal zugelassene

30

WO 00/21209 PCT/DE99/03202

20

Abstand die Chipdauer Tc ist, für den die Werte ri unkorreliert sind und damit Maximal-Ratio-Combining zur Mehrwegezusammenführung möglich ist. In jedem Fall stellt eine Kontrolleinheit im "Timing Controller" während der Feinsynchronisation sicher, daß der Abstand zwischen RAKE-Fingern niemals den minimal erlaubten Abstand unterschreitet. Ist ein ursprünglich großer Abstand zwischen zwei RAKE Fingern während der Feinsynchronisation auf den minimalen Abstand reduziert worden, dann werden die RAKE Finger gruppiert und die Feinsynchronisation fortan gemeinsam für die Gruppe durchgeführt. Das Gesamtzeitfehlersignal für eine Gruppe von L RAKE-Fingern ergibt sich dabei aus der Summe der Einzelzeitfehlersignale aus allen sich in einer Gruppe befindlichen RAKE-Fingern. Dieses Gesamtfehlersignal wird dann durch ein gemeinsames Schmalbandfilter geführt und zur Steuerung des relativen Zeitversatzes der Gruppe durch Einflußnahme auf die Zeitversätze aller in der Gruppe befindlichen PN-Generatoren verwendet.

Es ist auch möglich, die Spreizcodes für alle in einer Gruppe beteiligten RAKE-Finger von einem gemeinsamen PN-Generator abzuleiten. Die Anordnung für diesen Fall für eine Gruppe von L RAKE-Fingern ist bereits in Fig. 6 dargestellt.

In einem zweiten Anwendungsbeispiel wird ein in Fig. 9 dargestellter, auf einer Pilotsequenz basierender, kohärenter RAKE Empfänger mit zweifacher Antennen-Diversity für Quadratur-Phase-Shift-Keying (QPSK) eingesetzt. Dieser RAKE-Empfänger ist speziell auf ein kohärentes Spreizspektrumverfahren ausgelegt, in dem periodisch Pilotsymbole in den Datenstrom eingefügt werden.

Von zwei IQ-Demodulatoren im Basisband vorliegende Signale zweier Antennen, werden zunächst mit Hilfe eines Analog/Digital-Konverters (ADC) abgetastet und quantisiert. Dabei übernimmt jeweils ein ADC die Inphasen- und ein ADC die Quadraturkomponente des Signals. Die Abtastrate beträgt das achtfache der Chiprate. Jeder RAKE Finger kann mit Hilfe eines Eingangssignalschalters jeweils einer der beiden Antennen

5

10

15

20

25

30

zugeordnet werden. Das gewählte Eingangssignal wird danach in einen Zwischenspeicher eingelesen, wobei die Verzögerung in ganzzahligen Abtastwerten frei einstellbar ist.

- Die Werte des On-Time-Signals werden danach noch mit einer zusätzlichen Verzögerung von vier Abtastwerten behaftet, wobei durch den Überabtastwert von acht diese Verzögerung genau einer halben Chipdauer entspricht. Das im Chiptakt abgetastete Signal wird nun mit dem konjugiert komplexen Spreizcode multipliziert und die zu einem Datensymbol gehörenden Chips summiert. Das Ergebnis der Summation wird für jedes Datensymbol ausgelesen und der Addierer zurückgesetzt.
- Ein Demultiplexer trennt die Pilotsymbole von den Informationssymbolen. Die empfangenen Pilotsymbole werden mit dem konjugiert komplexen lokal erzeugten Pilotsymbolen multipliziert und die Summe über die Produkte für jeden Block aus Pilotsymbolen gebildet.
- Die Summationsergebnisse sind die On-Time-Schätzwerte der Pilotsymbolkorrelation. Diese werden anschließend durch ein FIR-Filter zur Mittelung geführt, dessen Ausgangssignale die gemittelten Schätzwerte für Kanalamplitude und Phase des RAKE-Fingers darstellen.

Diese Schätzwerte werden nun entsprechend der benötigten Werteanzahl vervielfacht. Die Produkte der entsprechend verzögerten Informationssymbole werden mit dem konjugiert komplexen der Schätzwerte multipliziert und dem Combiner zur Mehrwegezusammenführung zugeführt. Im Combiner werden alle Inphasensummiert und alle Quadraturschätzwerte summiert.

Ein weiteres Demultiplexen der Inphasen- und Quadraturwerte liefert die Softbits, die der Dekodierungslogik bereitgestellt werden.

Die zeitliche Feinsynchronisation nutzt ausschließlich die Pilotsymbole. Hierfür werden zu den Pilotsymbolen gehörenden

25

30

WO 00/21209 "PCT/DE99/03202

22

Abtastwerte unmittelbar nach der ersten Verzögerung abgegriffen und im Chiptakt abgetastet. Diese Werte werden nun mit der konjugiert komplexen Differenz zweier aufeinanderfolgenden Codesymbole multipliziert und für jedes Pilotsymbol die Summe über diese Produkte gebildet. Die Ergebnisse werden anschließend noch mit den konjugiert komplexen lokal erzeugten Pilotsymbolen multipliziert und die Summe über die Produkte für jeden Pilotsymbolblock gebildet.

Dieser Wert wird nun noch mit dem konjugiert komplexen des OnTime- Schätzwerts des Blocks von Pilotsymbolen multipliziert.
Der Realteil dieses Produkts ist der Zeitfehlerschätzwert für
den entsprechenden Pilotblock. Dieser wird nun noch durch das
Schleifenfilter geführt, dessen Ausgang an die Kontrolleinheit
zur Feinsynchronisation weitergegeben wird.

Das Schleifenfilter, wie es in Fig. 10 dargestellt ist, besteht aus einem integrierendem Pfad und einem Pfad, der das Fehlersignal mit einem Proportionalitätsfaktor wichtet. Das mit einem weiteren Proportionalitätsfaktor gewichtete integrierte Fehlersignal wird dem direkten Pfad addiert und bildet das Fehlersignal, welches an die Kontrolleinheit zur Feinsynchronisation weitergegeben wird. Das Schleifenfilter besitzt noch einen weiteren Eingang, welcher zusätzlich dem Integrator zugeführt wird. Mit Hilfe dieses Signals können Fehler, die dadurch entstehen, daß sich der Zeitversatz des Fingers nur in ganzzahligen Abtastwerten einstellen läßt, ausgeglichen werden.

Die Kontrolleinheit zur Feinsynchronisation ist über den Initialzustand der Zeitversätze der RAKE-Finger informiert. Der
aktuelle Zustand der Zeitversätze wird in einem Registersatz,
der RAKE-Finger Datenbank, gehalten. Wenn der Abstand zwischen
RAKE-Fingern, die zu einer Antenne gehören, größer ist als der
minimal zulässige Abstand von acht Abtastwerten, dann werden
die entsprechenden RAKE-Finger getrennt betrachtet. In diesem
Fall werden die Fehlersignale skaliert und gerundet und somit
die Korrektursignale berechnet. Sollte sich herausstellen, daß

5

20

durch die angestrebte Korrektur der Zeitversätze ein unerlaubter Zustand erreicht, d.h. der minimale Abstand zweier RAKE-Finger unterschritten wird, dann werden die Korrektursignale derart angepaßt, daß der Abstand zeitlich benachbarter RAKE-Finger derselben Antenne minimal acht Abtastwerte beträgt.

Beträgt hingegen der zeitliche Abstand zeitlich benachbarter RAKE-Finger derselben Antenne bereits acht Abtastwerte, dann wird die zeitliche Korrektur der Versätze für diese RAKE-Finger gemeinsam durchgeführt, d.h., die entsprechenden RAKE-10 Finger werden als eine Gruppe betrachtet. Zunächst wird für jede Gruppe der Zustand berechnet, der entsteht, wenn die Finger einzeln betrachtet werden. Sollte der Abstand einiger RAKE-Finger danach größer als der minimale Abstand sein, so 15 werden diese RAKE-Finger aus der Gruppe entfernt und die Korrektursignale berechnet. Für die verbleibenden RAKE-Finger bzw. gesamte Gruppe, wird das Gruppenfehlersignal durch Mittelung aller Zeitfehlersignale der in der Gruppe befindlichen RAKE-Finger berechnet. Die Korrektursignale für die RAKE-Fin-20 ger ergeben sich aus Skalierung des Gesamtfehlersignals und Rundung zum nächsten Abtastwert. In diesem Fall sind die Korrekturwerte alle gleich, so daß alle RAKE-Finger einer Gruppe den gleichen Korrekturversatz erfahren.

Sollte der Korrekturwert eines RAKE-Fingers ungleich null sein, so wird dieser mit einem weiteren Skalierungsfaktor dem Schleifenfilter als Schleifenfilterkorrektursignal zur Verfügung gestellt, um das Schleifenfilter an die veränderte Situation anzupassen. Dies ist notwendig, da die zeitliche Regelung bei der digitalen Implementierung des RAKE-Empfängers nur in diskreten Schritten, nämlich der Zeitspanne zwischen zwei Abtastwerten, möglich ist.

Es kann vorkommen, daß die Beträge der Fehlersignale zweier in einer Gruppe zusammengefaßter, benachbarter RAKE-Finger in der Summe stetig anwachsen, sich im Gesamtfehlersignal aber gegenseitig aufheben. Sollte dies der Fall sein, dann kann durch das Schleifenfilterkorrektursignal durch Addition entsprechen-

WO 00/21209 PCT/DE99/03202

24

der Kompensationswerte bei den Integratoren der Schleifenfilter ein Ausgleich geschaffen werden, ohne das Gesamtfehlersignal zu verändern.

BNSUUCIU->MU UUSTSUURT I

5 Verfahren zum Empfang von Spreizspektrumsignalen

Patentansprüche

 Verfahren zum Empfang von Spreizspektrum-Signalen, bei dem aus einem mit einem Spreizcode (c(t)) kodiertem Sendesignal ein Empfangssignal empfangen und gefiltert wird, danach in einem ersten Verfahrensteil in einem ersten RAKE-Finger

> das gefilterte Empfangssignal in einer On-Time-Korrelation mit einem konjugiert komplexen Spreizcode $(c^*(t))$, der um eine Grund-Zeitverzögerung zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und das Ergebnis in einem ersten Summierer summiert wird,

> das Ergebnis der ersten Summation als Informationssignal ausgegeben und der Summierer zurückgesetzt wird,

entweder

das gefilterte Empfangssignal in einer Late-Korrelation mit dem konjugiert komplexen Spreizcode
(c'(t)) des Sendesignales, der um eine erste
Grund-Zeitverzögerung und einer die erste GrundZeitverzögerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und in einem
zweiten Summierer summiert wird,

das gefilterte Empfangssignal in einer Early-Korrelation mit dem konjugiert komplexen Spreizcode
(c'(t)), der um die erste Grund-Zeitverzögerung
und einer die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum
Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist,
multipliziert und anschließend in einem dritten

35

30

15

20

Summierer summiert wird, und anschließend ein Differenzergebnis als Differenz aus dem Ergebnis der Early- und der Late-Korrelation ermittelt und der zweite und dritte Summierer zurückgesetzt wird,

oder

das gefilterte Empfangssignal mit der Differenz aus dem konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)), der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, und dem konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)), der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und in einem vierten Summierer summiert wird, wodurch das Differenzergebnis gebildet ist, nach dessen Weiterverarbeitung der vierte Summierer zurückgesetzt wird,

anschließend als ein Fehlersignal der Realteil des Produkts aus dem auf dem einen oder dem anderen Weg ermittelten Differenzergebnis und dem Informationssignal ermittelt und damit die Größe der Grundverzögerung gesteuert wird,

parallel zum ersten Verfahrensteil in einem zweiten Verfahrensteil in einem zweiten RAKE-Finger die gleichen Verfahrensschritte mit einer zweiten Grund-Zeitverzögerung, die gegenüber der ersten Grund-Zeitverzögerung eine Differenz aufweist, durchgeführt werden

und die Informationssignale der parallel durchgeführten Verfahrensteile zusammengefaßt werden,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß am Verfahrensanfang der Betrag der Differenz aus der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung größer ist als eine Mindestdifferenz und daß bei Erreichen der Mindestdifferenz während des Verfah-

rensablaufs durch die Differenz aus der ersten und der

10

5

15

20

25

30

35

BNSDOCID: <WO__0021209A1_I_>

zweiten Grund-Zeitverzögerung das Fehlersignal des ersten Verfahrensteiles und des zweiten Verfahrensteiles addiert und diese Summe als neues Fehlersignal zur Steuerung der Grundverzögerung in beiden Verfahrensteilen genutzt wird.

5

Verfahren zum Empfang von Spreizspektrum-Signalen, bei dem aus einem mit einem Spreizcode (c(t)) kodiertem Sendesignal ein Empfangssignal empfangen wird, danach in einem ersten Verfahrensteil in einem ersten RAKE-FINGER

10

das Empfangssignal in einer On-Time-Korrelation mit einem gefilterten konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)), der um eine Grund-Zeitverzögerung zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und das Ergebnis in einem ersten Integrierer integriert wird,

15

das Ergebnis der ersten Integration als Informationssignal ausgegeben und der Integrierer zurückgesetzt wird,

entweder

20

das Empfangssignal in einer Late-Korrelation mit dem gefilterten konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)) des Sendesignales, der um eine erste Grund-Zeitverzögerung und einer die erste Grund-Zeitverzögerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und in einem zweiten Integrierer integriert wird,

25

das Empfangssignal in einer Early-Korrelation mit dem gefilterten konjugiert komplexen Spreizcode $(c^{*}(t))$, der um die erste Grund-Zeitverzögerung und einer die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode (c(t)) des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und anschließend in einem dritten Integrierer integriert wird,

30

35

und anschließend ein Differenzergebnis als Differenz aus dem Ergebnis der Early- und der Late-Korrelation ermittelt und der zweite und dritte Inte-

10

15

20

25

30

35

grierer zurückgesetzt wird, oder

das Empfangssignal mit der Differenz aus dem gefilterten konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)), der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung erhöhenden positiven Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, und dem gefilterten konjugiert komplexen Spreizcode (c'(t)), der um die erste Grund-Zeitverzögerung und der die erste Grund-Zeitverzögerung verringernden negativen Zusatz-Zeitverzögerung, zum Spreizcode des Sendesignales verzögert ist, multipliziert und in einem vierten Integrierer integriert wird, wodurch das Differenzergebnis gebildet ist, nach dessen Weiterverarbeitung der vierte Integrierer zurückgesetzt wird,

anschließend als ein Fehlersignal der Realteil des Produkts aus dem auf dem einen oder dem anderen Weg ermittelten Differenzergebnis und dem Informationssignal ermittelt und damit die Größe der Grundverzögerung gesteuert wird,

parallel zum ersten Verfahrensteil in einem zweiten Verfahrensteil in einem zweiten RAKE-Finger die gleichen Verfahrensschritte mit einer zweiten Grund-Zeitverzögerung, die gegenüber der ersten Grund-Zeitverzögerung eine Differenz aufweist, durchgeführt werden

und die Informationssignale der parallel durchgeführten Verfahrensteile zusammengefaßt werden,

d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß am Verfahrensanfang der Betrag der Differenz aus der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung größer ist als eine Mindestdifferenz und

daß bei Erreichen der Mindestdifferenz während des Verfahrensablaufs durch die Differenz aus der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung das Fehlersignal des ersten Verfahrensteiles und des zweiten Verfahrensteiles addiert und diese Summe als neues Fehlersignal zur Steuerung der

10

15

20

25

Grundverzögerung in beiden Verfahrensteilen genutzt wird.

- 3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeich daß die Mindestdifferenzeiner Chipdauer entspricht
- 4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß bei einer Reduzierung einer ursprünglich großen Differenz zwischen der ersten und der zweiten Grund-Zeitverzögerung während des Verfahrensablaufes auf die Mindestdifferenz, der erste und der zweite RAKE Finger gruppiert werden und die Verfahrensschritte fortan gemeinsam für die Gruppe durchgeführt werden.
- 5. Verfahren nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß ein RAKE-Finger aus der Gruppe entfernt wird wenn sich bei der Abarbeitung der Verfahrensschritte die Differenz zwischen der ersten und der zweiten
 Grund-Zeitverzögerung auf einen Wert größer als die Mindestdifferenz einstellt.
- 6. Verfahren nach Anspruch 4 oder 5, dadurch gekennzeich net, daß eine Gruppe von Beginn der
 Verfahrensabarbeitung an unabhängig von der Differenz
 zwischen erster und und zweiter Grund-Zeitverzögerung
 initiert wird.
- 7. Verfahren nach Anspruch 4 oder 5, dadurch ge30 kennzeich het, daß zu einem ersten RAKE-Finger
 ein zweiter RAKE-Finger, dessen Grundverzögerung sich um
 den Mindestabstand zum ersten RAKE-Finger unterscheidet,
 hinzugefügt wird, wodurch der erste und der zweite RAKEFinger eine Gruppe bilden oder ein dritter RAKE-Finger mit
 Mindestabstand zu einer Gruppe von RAKE-Fingern hinzugefügt wird, wodurch sich die Zahl der RAKE-Finger in einer
 Gruppe erhöht.

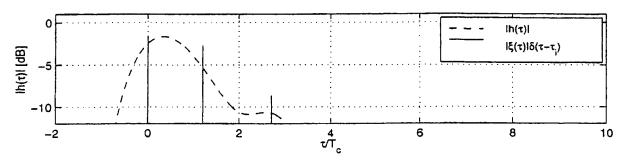


Fig. 1a

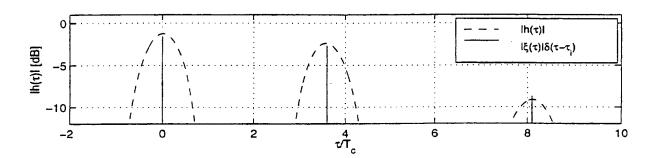


Fig. 1b

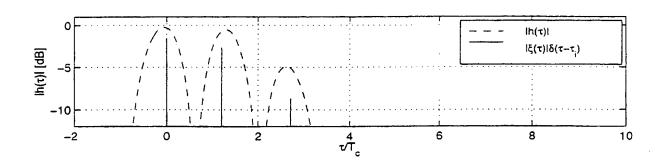
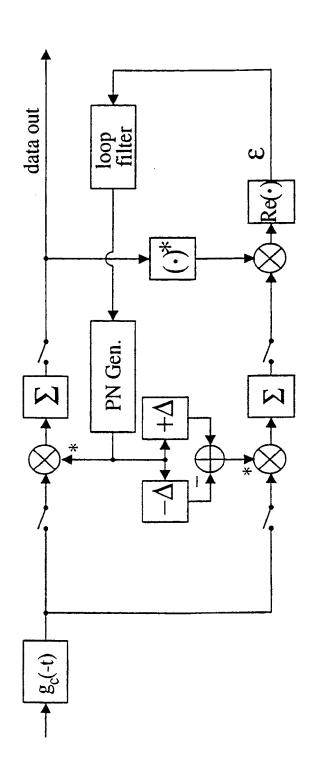


Fig. 1c

Fig. 2

â			C	
	(E)	1.7	Re(E)	lm(£)
	0000	ن - ر	1000	1000
	0.00		0.024	0.00
_	0.012	1.2	-0.731	0.012
	-0.122	2.7	0.346	-0.122
r _/ /T _c Re{{} _j / 0.0 0.834 1.2 0.731 2.7 0.346		Im{{}} 0.000 0.012 0.012	Im{\xi\} \bullet_1/T_c 0.000 0.0 0.012 1.2 -0.122 2.7	01

Fig. 3



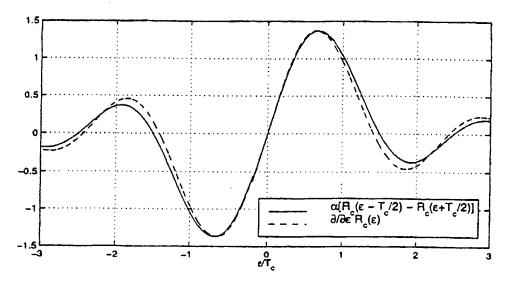


Fig. 4

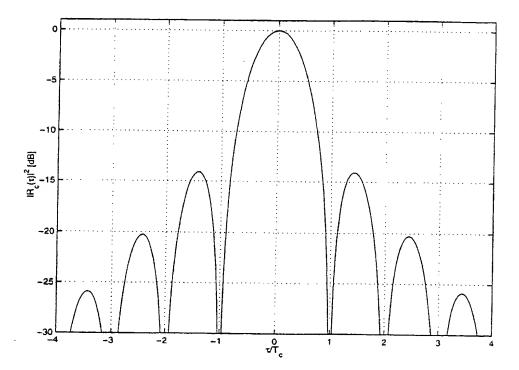
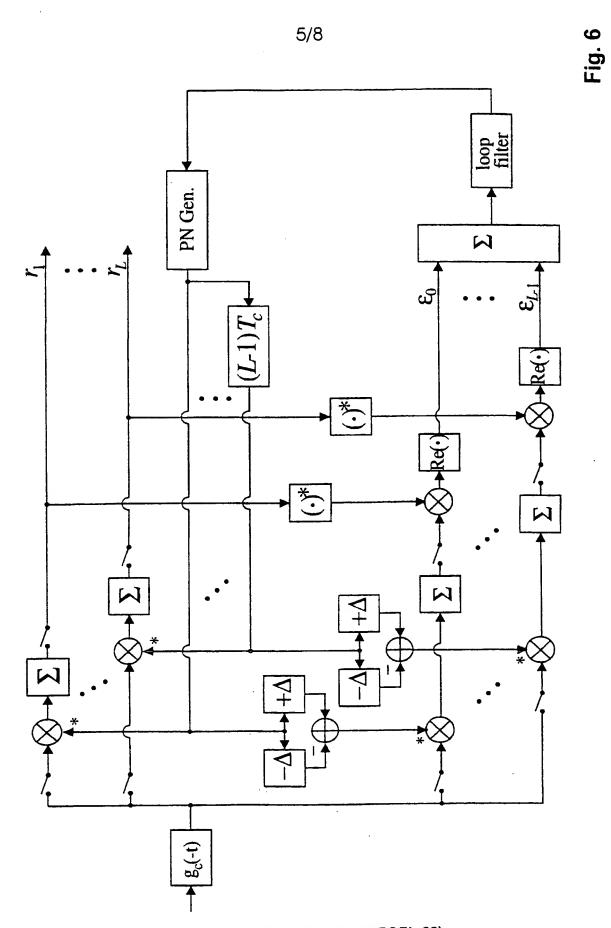


Fig. 5

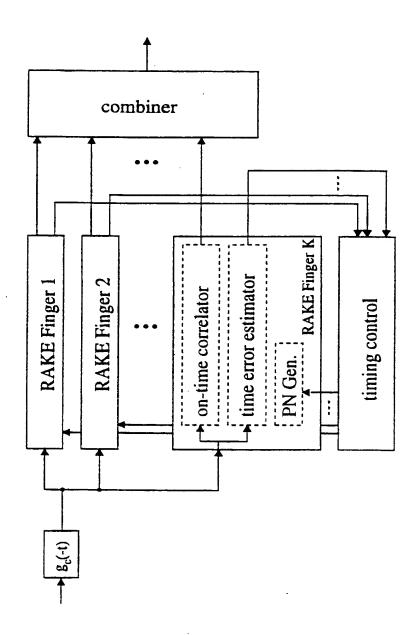
WO 00/21209 PCT/DE99/03202

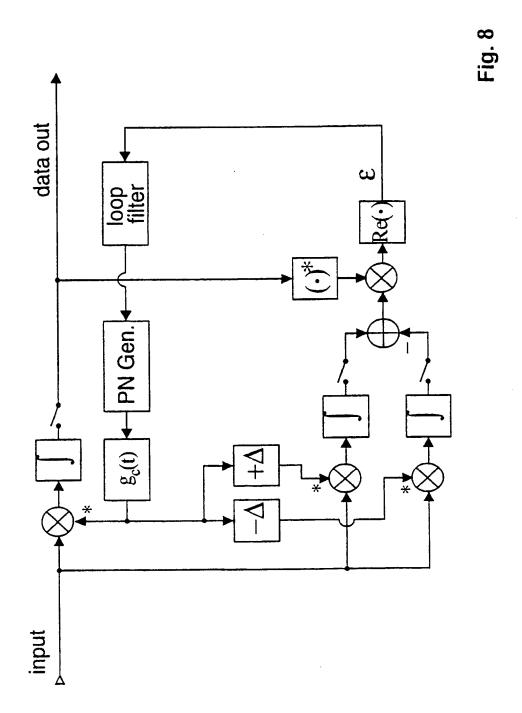


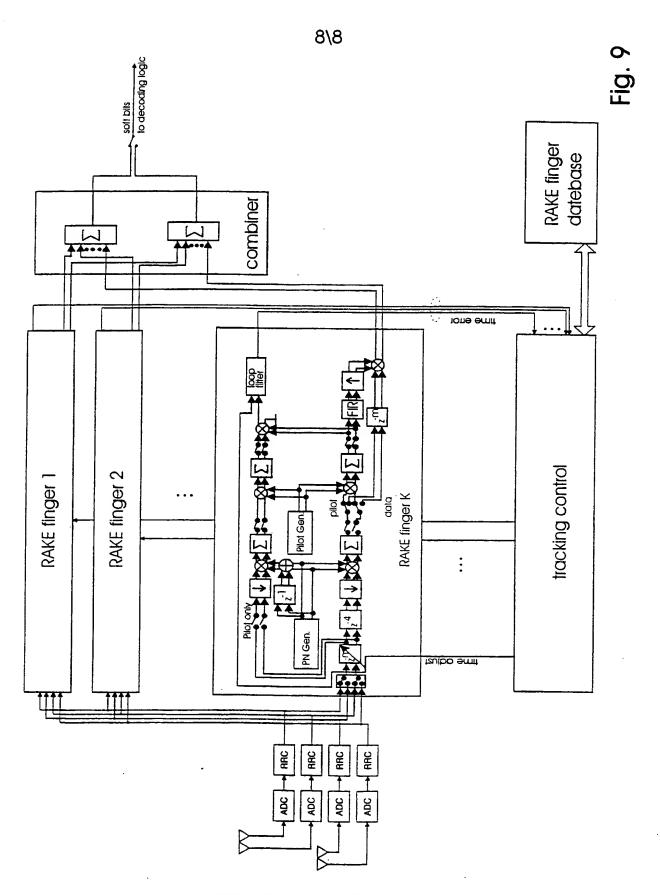
ERSATZBLATT (REGEL 26)

6/8

Fig. 7







ERSATZBLATT (REGEL 26)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Inte Ional Application No PCT/DE 99/03202

T		1.0.7.02	
IPC 7	SIFICATION OF SUBJECT MATTER H04B1/707		
According	to International Patent Classification (IPC) or to both national class	ification and IPC	
	SSEARCHED		
Minimum d IPC 7	locumentation searched (classification system followed by classific H04B	cation symbols)	
Documenta	ation searched other than minimum documentation to the extent tha	at such documents are included in the fie	elds searched
Electronic	data base consulted during the international search (name of data	base and, where practical, search terms	used)
	•		
С. DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the	relevant passages	Palavantus dei de
			Relevant to claim No.
А	LATVA-AHO M ET AL: "Quasi-coher delay-locked loops for fading cl 1996 IEEE 4TH INTERNATIONAL SYMI SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS PROCEEDINGS. TECHNI	nannels" POSIUM ON ICAL	1-3
	PROGRAM. (CAT. NO.96TH8210), PROGRAM. (CAT. NO.96TH8210), PROGRESSTA'95 INTERNATIONAL SYMPOSPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS, MAINZ, GERMANY, 455-459 vol.1, XP002130709 1996, New York, NY, USA, IEEE, U0-7803-3567-8 abstract	DSIUM ON pages	
	page 455, left-hand column, line 29; figure 4 page 456, right-hand column, line 457, left-hand column, line 18		
		-/	
X Funt	ner documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family members are in	sted in annex.
* Special cal	tegories of cited documents :	"T" later de cument exhibitated acc	
conside E" earlier d	ont defining the general state of the art which is not ered to be of particular relevance focument but published on or after the international	"T" later document published after the or priority date and not in conflict afted to understand the principle invention "X" document of particular relevance;	with the application but or theory underlying the
citation	nt which may throw doubts on priority claim(s) or is cited to establish the publication date of another or other special reason (as specified)	cannot be considered novel or ca involve an inventive step when the "Y" document of particular relevance; cannot be considered to involve a	e document is taken alone
other m		document is combined with one of ments, such combination being o	of More other such deat.
"P" docume later th	nt published prior to the international filing date but an the priority date claimed	in the art. "%" document member of the same pa	
Date of the a	actual completion of the international search	Date of mailing of the international	
18	B February 2000	01/03/2000	
Name and m	nailing address of the ISA	Authorized officer	
	European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk		
	Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo ni, Fax: (+31-70) 340-3016	Nilsson, M	

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Inte onales Aktenzeichen PCT/DE 99/03202

A. KLASS	SIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES		
IPK 7	H04B1/707		
Nach der Ir	nternationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen K	Klassifikation und der IPK	
•	RCHIERTE GEBIETE		
Recherchie	rter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssym	abole)	
IPK 7	H04B	,	
İ			
Hecherchie	rte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen,	soweit diese unter die recherchierten Gebiete	fallen
Während de	er internationalen Recherche konsultis de alute		
Transona di	er internationalen Recherche konsuitierte elektronische Datenbank	(Name der Datenbank und evtl. verwendete	Suchbegriffe)
	•		
C. ALS WE	SENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie®	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Ange	the desire Colorabeth and the Co	
	and a second sec	abe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
Α	LATVA-AHO M ET AL: "Quasi-coher	ent	1-3
	delay-locked loops for fading ch	annels"	1 3
	1996 IEEE 4TH INTERNATIONAL SYMP	OSIUM ON	
ľ	SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND		
	APPLICATIONS PROCEEDINGS. TECHNI	CAL	
	PROGRAM. (CAT. NO.96TH8210), PRO	CEEDINGS	İ
	OF ISSSTA'95 INTERNATIONAL SYMPO	STUM ON	
	SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND	13.1 311	
	APPLICATIONS, MAINZ, GERMANY, ,	Seiten	
.	455-459 vol.1, XP002130709		
	1996, New York, NY, USA, IEEE, U	SA ISBN:	
,	0-7803-3567-8	J. 13511.	
	Zusammenfassung		
	Seite 455, linke Spalte, Zeile 1	- 7eile	
	29; Abbildung 4	26116	İ
	Seite 456, rechte Spalte, Zeile	17 -Seite	
	457, linke Spalte, Zeile 18	17 36106	
			1
		-/	
		′	1
entre		X Siehe Anhang Patentfamilie	
	Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen	"T" Spätere Veröffentlichung, die nach dem i	internationalen Anmeldedatum
aber nic	tlichung, die den allgemeinen Stand-der Technik definiert, cht als besonders bedeutsam anzusehen ist	Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur	Worden ist und mit der
"E" älteres D	okument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen	Erfindung zugrundeliegenden Prinzips o Theorie angegeben ist	der der ihr zugrundeliegenden
	edatum veröffentlicht worden ist lichung, die geeignet ist, einen Priontätsanspruch zweifelhaft er-	"X" Veröffentlichung von besonderer Redeut	ung; die beansoruchte Erlindung
		varin grent and one det Astolistilich	UNG DICHT als neu oder auf
soll ode	n im Recherchenbericht genannten Veröffentlichungsdatum einer im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden r die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie	"Y" Veröffentlichung von besonderer Redeuts	IDO: die hoomene sehre Calindone
~~~~~~	ihrt) tlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung,	werden, wenn die Veröffentlichung mit e	ings odes mobreses
eine Bei	Nutzung, eine Ausstellung oder andere Magnahmon horiobe		
veronent	dichung, die vor dem internationalen Anmeidedatum, aber nach anspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist	diese Verbindung für einen Fachmann n "&" Veröffentlichung, die Mitglied derselben F	anellegend ist
	oschlusses der internationalen Recherche		1
		Absendedatum des internationalen Rech	nerchenberichts
18	. Februar 2000	01/03/2000	
lone.		32, 33, 2000	
vame und Po	stanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2	Bevollmächtigter Bediensteter	
	NL – 2280 HV Říjswijk		
	Tel. (+31-70) 340-2040. Tx. 31 651 epo ni, Fax: (+31-70) 340-3016	Nilsson, M	
		117,00011, 11	ļ

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Inte onales Aktenzeichen
PCT/DE 99/03202

Kategorie'	ung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN  Bezeichnung der Veröffentlichung soweil erforderlich unter Angebe der in Betracht kommenden i	Toile Dot- Assessment
varedoue,	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden	Teile Betr. Anspruch Nr.
1	DE 37 43 731 A (ANT NACHRICHTENTECH) 13. Juli 1989 (1989-07-13) Zusammenfassung; Abbildung 3 Spalte 3, Zeile 23 -Spalte 4, Zeile 11	1,2
•	WO 97 06446 A (ASHTECH INC) 20. Februar 1997 (1997-02-20) Seite 5, Zeile 20 -Seite 6, Zeile 23 Seite 14, Zeile 3 -Seite 17, Zeile 17; Abbildungen 7,8	1,2
	·	
z		

# INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Inte onal Application No PCT/DE 99/03202

Category 3	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	In.
	Server de la la la la la la la la la la la la la	Relevant to claim No.
4	DE 37 43 731 A (ANT NACHRICHTENTECH) 13 July 1989 (1989-07-13) abstract; figure 3 column 3, line 23 -column 4, line 11	1,2
	WO 97 06446 A (ASHTECH INC) 20 February 1997 (1997-02-20) page 5, line 20 -page 6, line 23 page 14, line 3 -page 17, line 17; figures 7,8	1,2

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Inte ional Application Nb PCT/DE 99/03202

DE 3743731 A 13-07-1989 NONE  WO 9706446 A 20-02-1997 US 5953367 A 14-09-1999 AU 1114397 A 05-03-1997 CA 2229069 A 20-02-1997 CN 1196123 A 14-10-1998	Patent document cited in search repor	t	Publication date		atent family nember(s)	Publication date
AU 1114397 A 05-03-1997 CA 2229069 A 20-02-1997 CN 1196123 A 14-10-1998	DE 3743731	A	13-07-1989	NONE		
E1 0043028 A 27-05-1998	WO 9706446	A	20-02-1997	AU CA	1114397 A 2229069 A	05-03-1997 20-02-1997

Form PCT/ISA/210 (patent family annex) (July 1992)

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Inter males Aktenzeichen
PCT/DE 99/03202

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument		Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie		Datum der Veröffentlichung	
DE 3743731	Α	13-07-1989	KEIN	IE		
WO 9706446	Α	20-02-1997	US AU CA CN EP	5953367 A 1114397 A 2229069 A 1196123 A 0843828 A	14-09-1999 05-03-1997 20-02-1997 14-10-1998 27-05-1998	

Formblatt PCT/ISA/210 (Anhang Patentfamilte)(Juli 1992)

THIS PAGE BLANK (USPTO)